DIALOG(R)File 347:JAPIO (c) 2001 JPO & JAPIO. All rts. reserv.

03467805 **Image available** OPTICAL FIBER CONNECTING ELEMENT, AND METHOD AND DEVICE FOR CONNECTING OPTICAL FIBER

03-130705 [JP 3130705 A] PUB. NO.: PUBLISHED: June 04, 1991 (19910604) INVENTOR(s): HANABUSA HIROAKI TAKEUCHI YOSHIAKI

NODA JUICHI

APPLICANT(s): NIPPON TELEGR & TELEPH CORP <NTT> [000422] (A Japanese

Company or Corporation), JP (Japan)

01-268025 [JP 89268025] October 17, 1989 (19891017)

INTL CLASS: [5] G02B-006/255
JAPIO CLASS: 29.2 (PRECISION INSTRUMENTS -- Optical Equipment)

JAPIO KEYWORD:R012 (OPTICAL FIBERS)

JOURNAL: Section: P, Section No. 1245, Vol. 15, No. 344, Pg. 157, August 30, 1991 (19910830)

ABSTRACT

PURPOSE: To connect optical fibers whose parameters are different at low loss and to realize a high performance optical communication system by welding both optical fiber by electric discharge, and thereafter, heating the welded connection part at a specific temperature.

CONSTITUTION: Optical fibers 12A, 12A consisting of a core 10 and clad 11 are opposed to each other, and welded and connected executing are discharge. Subsequently, a welded connection part 13 is heated by microtorches 14, 14. A heating condition is set to a temperature range in which although the optical fiber 12A is not welded, a doping agent doped in the core 10 diffuses. As-a-result, the doping agent such as GeO(sub 2), etc., doped in the core 10 diffuses into the clad 11 from the outside peripheral surface of the core 10, and a connection loss is decreased. Therefore, the connection loss of each optical fiber whose parameters are different can be reduced remarkably, and by integrating the optical fiber of a special parameter into an optical communication system, high performance can be realized.

® 公 開 特 許 公 報 (A) 平3-130705

識別配号

庁内整理番号

43公開 平成3年(1991)6月4日

G 02 B 6/255

G 02 B 6/24 7811-2H

3 0 1

審査請求 未請求 請求項の数 5 (全8頁)

60発明の名称

光フアイパ接続素子及び光フアイパ接続方法並びに光フアイパ接続

装置

頭 平1-268025 创特

②出 頭 平1(1989)10月17日

花房 の発 明

廣 明

東京都千代田区内幸町1丁目1番6号 日本電信電話株式

会社内

竹内 善明 伽発 明 者

東京都千代田区内幸町1丁目1番6号 日本電信電話株式

会社内

渚 野田 四発 明

会社内

東京都千代田区内幸町1丁目1番6号 日本電信電話株式

勿出 願 人 日本電信電話株式会社 東京都千代田区内幸町1丁目1番6号

の代理 人 弁理士 光石 英俊 外1名

1. 発明の名称

光ファイバ接貌素子及び光ファイバ接続方法 並びに光ファイバ接続装置

2. 特許請求の範囲

1) コア中に該コアの屈折率を上げるためにド ーピングされたドーピング煎添加石英系光フ ァイパ、あるいはクラッド中に戴クラッドの 屈折事を下げるためにドーピングされたドー ピング剤派加石英系光ファイバが敷着接続さ れた光ファイバ接続素子であって、

上記ドーピング剤が融着接続部において拡 飲されてなることを特徴とする光ファイバ接 统素子。

2) コア中に放コアの屈折率を上げるためにド ーセングされたドーピング制承加石英系光フ アイパ、あるいはクラッド中に抜クラッドの 屈折率を下げるためにドーピングされたドー ピング剤系加石英系光ファイバのコア径が異

なる光ファイス同士が融着接続された光ファ ィバ接続素子であって、

少なくともコア径の細いコア中のドーピン グ剤が融着接続部において拡散されてなると とを特徴とする光ファイバ接続素子。

- 3) コアあるいはクラッドにドーピング和が訴 」、加された2本の光ファイバの融積接続部を、 コアの屈折率を上げるために添加されてい るドーピング剤、あるいはクラッドの屈折率 を下げるために承加されているドーピング剤 は拡散するが、光ファイパは溶融しない温度 範囲で加熱することを特徴とする光ファイバ 接続方法。
- 4) 接続する2本のコア径が異なる光ファイバ のうち、コア笹が小さく比屈折率差が大きい 一方の光ファイメを、コアの屈折率を上げる ために孤加されているドーピング剤、あるい はクラッドの屈折率を下げるために添加され ているドーピング剤は拡散するが、光ファイ パは潜融しない温度範囲で加熱して歐加熱部

分近傍のコア径を大とした後、取コア径を大とした彼、取コア径を大とした切熱部分を切断し、その後コア径の大なる他方の光ファイバと敵者接続することを特徴とする光ファイバ接続方法。

5) コアの屈折率を上げるために添加されているドーセング剤、あるいはクラッドの屈折率を下げるために添加されているドーセング剤を含有する光ファイバの端部段士を敵着接続する光ファイバ接続装置であって、

融着接続された後の該融着接続部を上記ドーセング剤は拡散するが光ファイバは溶融しない温度で加熱する加熱手段を設けてなることを特徴とする光ファイバ接続装置。

3. 発明の詳細な説明

く産業上の利用分野>

本強明は石英系シングルモード光ファイバを低損失で接続する光ファイバ接続素子及び 光ファイバ接続方法並びに光ファイバ接続装置に関する。

第1妻 従来の融稽接続法を用いたときの接続機失

入射仮光ファイベ	出射処光ファイバ	接绕损失
# 1	#1	0, 14 d'B
#1	# 2	0.21
# 2	#1	0.27
#1	#3	1.30
#3	# 1	1.19

第2表 試験に用いた光ファイバのパラメタ

光ファイ	15 94	崔 =	ア 徑の	比屈折率整公
#1	1 2 5	μm 9	. 7 µm	0.4%
# 2	1 2 5	8	. 6	0.9
#3	1 2 5	4	. 3	1.8

第1 表の結果より光ファイパのパラメタが 異なる光ファイパ間の接続振失は、パラメタ がほぼ等しい場合に比べて約2 倍~10 倍大 となることが判明した。

本苑明は以上述べた事情に鑑み、光ファイ

光ファイバを接続する方法の1つとして融 着接続がある。従来の光ファイバ船増接続は の一例を第7回に示す。光ファイバの改置の 除去をした役、ファイバ側面を切断し、融 接続装置へ設置し、予備放電を行う。パワモ ニタ放電を行って、融着接続した後、放 部を補強する。このアーク放電を利用した光 来の融着接続法によれば、シングルモード光 ファイバの接続損失は 0.1 dB 前後の小さな

彼が得られている。上記の彼はファイパパラ

メタがほぼ等しいシングルモード光ファイバ

同士の接続の場合であるが、最近光ファイバ

のパラメタが異なる光ファイバ闘士を接続し

たいという要筮が増えている。

<従来の技術及び発明が解決しようとする課題>

第1 表に光ファイバのパラメタが異なる光ファイバ同士を従来の歌物接続法で接続した ときの接続損失を示す。また、試験に用いた 光ファイバのパラメタを第2 表に示す。

パのペラメタが異なる光ファイパ同士を低損失で接続し得る光ファイパ接続素子及び光ファイパ接続方法並びに光ファイパ接続装置を提供することを目的とする。

<課題を解決するための手段>

ア経が異なる光ファイバ同士が融種接続された光ファイバ接続素子であって、少なくともコア径の細いコア中のドーピング剤が融着接続的において拡散されてなることを特徴とする。

この結果、例えばコアに酸化ゲルマニウム (GoO2)をドープした光ファイバではコア径がGoO2の拡散によって拡げられ、複模損失が減少する。

また、コア径の異なる GeOg ドープ光ファイ パでは、コア径が小さく 比屈折率の高い方の 光ファイバのコア径が GeOg の拡散によって拡 げられ、コア径が大きい光ファイバとコア径 が連続的に変化し、接続時の損失が減補され る。

一方例えばクラッドにFをドーブした光ファイバではコア中にFが拡散されコアの屈折車が下がると共にクラッドの冠折車は逆に上昇し、接続損失が減少する。

<実 施 例>

以下、本発明の好適な実施例を辞細に説明 するが、以下に関示する実施例は本発明の単 なる例示に過ぎず、本発明の範囲を何等制限 するものではない。 ファイバは溶験しない温度範囲で加熱しては 加熱部分近傍のコア径を大とした後、はコア 径を大とした加熱部分を切断し、その後コア 径の大なる他方の光ファイバと融着接続する ことを特徴とする。

本発明の光ファイバ接続装置の構成は、コアの屈折率を上げるために添加されているドーピング剤、あるいはクラッドの屈折率を下げるために添加されているドーピング剤を含 有する光ファイベの燐部関士を融資接続する 光ファイバ接続装置であって、融資接続する た後の該政者接続部を上記ドーピング剤は拡 数するが光ファイバは溶融しない温度で加熱する加熱手段を設けてなることを特徴とする。

く作 用>

光ファイス同士を接続する場合、放電によって触着接続した後、加熱手段を用いて飲敵 着接続部を加熱する。このときの加熱は、光 ファイス中のドーピング剤は拡散するが光フ ァイスは溶験しない温度とする。

支 悠 例 1

第1図は本発明の第1の実施例を説明する 概説図である。開図に示すように、光ファイ パのパラメタが等しい {コア径及び比無折率 差が等しい光ファイパ同士をいう。}コア10 ヒクラッド11とからなる光ファイバ (コア 径 a:: 9.7 μm, 比屈折率整 Δ:: 0.4 %) 12A,12Aを対向させ(第1図(a)参照)、 従来と阿様にアーク放電をして融資接続する (第1図(b)参照)。

次に上記アーク放電による数数接級部13 を、加熱手段として対向するマイクロトーチ 14。14を用いて加熱する(第1図(c) 参照)。 この類の加熱条件は、上配融着接続部18に おいて、光ファイバ12A自身は溶融しない 温度で、かつコア10に屈折率を上げるため にドーブされている例えば G • Q 4 等のドーピン グ創が拡散する温度及び加熱時間とする。

とれにより、敵着接続部13においてコア 10中にドープされていた G o Og 等のドーピン グ剤はコア10の径方向すなわちコア外周面 近傍のクラッド11中に拡散し、結果として コア径が拡げられることとなり、接続時の唇 心等による接続損失が減少する(第1図(d)参 駅)。

このとき、加熱温度が高いほど拡散しやすいため、融着接続部13の接触部の近傍では、 特に GaO2 等のドーピング剤の拡散が高くなる のでひいてはコア径が大となり、結果として 第1図側の融着接続部13に示すように、光 ファイバ中のコア径が対向してチーパ状に変 化する構造となる。

よって、従来のような接続である第1回(b) に示すようなコア10同士が単にアーク放電 したときのみの融着接続される場合に比べて、 伝送損失が少なくなる。

以上述べたように、マイクロトーチ加熱を 用いて所定条件で加熱することにより、接続 損失が大幅に減少する。

また本実施例による光ファイパのパラメタ

光ファイバ12中のコア10及びクラッド11 のいずれかに屈折率を変化させるためにドー ピングされている例えばGeOg, TiOg, A42O,, P.O., F. B.O. 等のドーピング剤が拡散し得る よう加熱するもので、例えばプロパンガスと 酸素ガスとの混合ガスを用いたマイクロトー チャリングヒータ等を加熱源として挙げるこ とができる。上記加熱手段25として、本実 筬例ではマイクロトーチを用いた。このマイ クロトーチは第5回に示すように、乙輪方向 だけではなく、X輪方向、Y輪方向にも移動 可能としており、マイクロトーチを融着接続 節24の其上に移動させるために微調整を可 絶としている。また、加熱時にマイクロトー チをX輪方向に周期的に扱ったり、マイクロ トーチを使用しないときには、離れたとてろ に退避できるようにしている。尚マイクロト ーチを用いる場合には、プロパンガスの代り に水業ガスを用いてもよい。

が等しい光ファイバ接続素子の接続損失は 0.07 dBと第1表に示す従来(0.14 dB) に比べて大幅に向上している。

次に、上記実施例で用いた光ファイバ接続 装置の一例を第4 図を参照して説明する。問 図に示すように、光ファイバ接続装置は端部 が切断された入射例光ファイバ1 2 と出射値 光ファイバ1 0 とを各々園定する光ファイバ 押え20 , 20'と、光ファイバ中線 21, 21' を押える心線押え22, 22'と、光ファイバ 12, 12'の幾面を融積接続するためのアーク放電用の一対の放電電極23, 23'と、アーイバロ ク放電用の一対の放電電極23, 23'と、アーク放電用の一対の放電電極23, 23'と、アーイバは溶験した後に酸融積接続するためのファイバは溶験しないが光ファイバ中のコア及び クラッドのいずれかにドーピングされている ドーピング剤は拡散するよう加熱する加熱手 段25とを具備している。

上記加熱手段25としては、上述したようにアーク放電により融着接続した融着接続部24を、光ファイバ12自体は溶融しないが

夹 施 例 2

第2図は本発明の第2の実施例を説明する 概説図である。 四図に示すように、光ファイ パのパラメタが異なる(コア径及び比屈折率 差が異なる光ファイパ同士をいう。) コア10 とクラッド 1 1 とからなる光ファイバ(コア 径 a_1 : 9.7 μ m, Δ_1 : 0.4 %) 1 2 A 及び光 ファイバ(コア径 a_2 : 8.6 μ m, Δ_2 : 0.9 %) 1 2 B を対向させ(第2 図 a_1) な概) た後、第 1 の実施例と同様にアーク放電をして融着接 執し(第2 図 a_2) 、次にマイクロトーチ 1 4 , 1 4 を用いて融着接続部を加熱する (第2 図 a_2) 。

このマイクロトーチの加熱条件は第1の実施例と同様に光ファイバ12A。12B自身は落酸しない温度で、かつコア10にドーブされているGeO_g等のドーピング剤が拡散する温度及び加熱時間とする。

ての結果、特にコア径の小さい光ファイバ 1 2 Bのコア 1 0 B中にドープされていた GeQ。等のドーピング剤はコアの径方向すなわちコア外周面近傍のクラッド11中に拡致し、結果としてコア径が拡げられる。 そして第2 図はに示すように、光ファイバのコア径が対向してテーパ状に拡散し、コア径の大なる光ファイバ12Aのコア10Aとコア10Bのコア径がほぼ同径となる。

よって、従来のような接続である第2図(b)に示すようなコア10Aとコア10Bとのようにつア経が不連続に変化した構造に比べて、そード変換が少な、これがマイクロトーチ加熱を用いた所定条件での加熱により投資コアが小さい比細折率差△の大なる光ファイがでは、コアに添加するGeO2等のドーピンが開たるなる。である。なるでは、ないからである。

また、本実施例による光ファイパのパラメ

第3支の結果より、光ファイバのパラメタが異なる光ファイバ同士の場合でも、光ファイバのパラメタがほぼ等しいときと変わらない低い接続損失が得られる。さらに、光ファイバのパラメタがほぼ等しい光ファイバ同士(井1/井1)の場合にも、接続損失が減少する。

この理由を明らかにするため、マイクロトーチで加熱した光ファイパの屈折率分布を干 沙双遊鏡で観察し、コアが拡がっていること を確認した。すなわち、マイクロトーチ加熱 によりコア中のドーピング剤の Ga Og が拡散し ていることを確認した。

実施例3

第3 図は本発明の第3 の実施例を説明する 概説図である。同図に示すように本実施例で は、光ファイバのバラメタの異なる 2 本の光 ファイバ 1 0 A , 1 0 B のうちの、コア 径が 小さく、比屈折率差が大きい光ファイバをマ イケロトーチ 1 4 , 1 4 で加熱し(第3 図(a) タの異なる光ファイバ接続素子の接続損失は 0.10 dBと第1表に示す従来(0.21 dB) に比べて大幅に向上している。

関機にして下記第3変に示す光ファイバの パラメタについてもマイクロトーチ14を用 いての加熱を実施した。

これらの光ファイバ接貌素子の接線損失の 結果及び第1,第2の実施例の結果をまとめ て第3姿に示す。

尚、従来例は先に挙げた第1妻の結果であ る

第3表 本実施例と従来例との接続損失の比較

入射硬化가イ	出射観光ファイバ	本実施例の損失	従来例の損失
# 1	#1	0.07 dB	0.14dB
#1	# 2	0.10	0.21
# 2	#1	0.18	0.27
# 1	#3	0.23	1.30
#3	#1	9.00	1.19

*光ファイパのパラメタ

#1 a: 9.7 \mu m, \Delta, 0.4 \%
#2 a: 8.6 \mu m, \Delta_2 0.9 \%
#3 a: 4.3 \mu m, \Delta_1.8 \%

診照)、コア10中のドーピング剤の G ® Q₂を クラッド11個に拡散させて、コア猛を拡げ る (第 3 図 (b) 診照)。 その後コア狂の拡がっ た箇所を方法で切断し、一方の光ファイ パ10Aと逆来のアーク溶接にて融着接続す る (第 3 図 (c)。 (d) 参照)。 得られた光ファイ パ接続素子を用いて接続損失を測ったと 第 2 の実施例とほぼ等しい低い接続損失を得 ることができた。

灾 施 例 4

以上述べた英語例においてはコアに屈折率 を上げるためのドーピング剤として GoOgを用いて具体的に説明したが、クラッドの屈折率 を下げるために添加される例えばFをドーピングした光ファイバの場合にも、以下に述べるように、本発明によって低損失に接続することができる。

第 6 図はファ素をドーピングした光ファイ パをマイクロトーチで加熱したときの加熱前 後の鼠折率分布の変化を示している。問題に

特開平3-130705(6)

示すように、加熱によってFがコアIOに拡 散し、コアの周折率が下がると共にクラッド 1Iの周折率は上昇し、結果としてコア径が 拡がる効果が得られるのがわかる。

この効果は下の合有濃度が高い光ファイバ、 すなわちコア径が小さく、比屈折率差が大き い光ファイバほど著しいため、上述した G a O₂ 添加光ファイバの場合と同様に、光ファイバ のパラメタが異なる光ファイバ同士の接続損 失を低減することができる。

く発明の効果>

・以上、実施例とともに詳しく説明したように、本苑明によれば光ファイバのバラメタの等しいシングルモード光ファイバはもちろん光ファイバのパラメタの異なる光ファイバ同士の接続損失が大幅に低減するという効果を要する。

よって、特殊なファイバパラメタの光ファイバを用いることが有利なシステム、例えば、コア径の小さい光ファイバを用いた高増協効

本光ファイバアンプ、比屈折本の高い光ファイバアンプ、比屈折本の高い光ファイバを用いた高結合効率半導体レーザモジュール、コア径の大きい光ファイバを用いた結合容易半導体レーザモジュール等を、通常のシングルモード光ファイバを用いた光適信システムに組化、経済化に大きな利点がある。

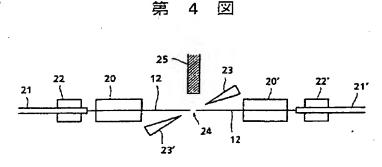
4. 図面の簡単な説明

第1 図は本発明の第1 の実施例の抵設図、第2 図は本発明の第2 の実施例の抵認図、第3 図は本発明の第3 の実施例の抵認図、第4 図は本発明を実施する光ファイバ接続装置の抵認図、第5 図は第4 図における加熱手段の移動方向を示す図、第6 図は本発明の第4 の実施例の光ファイバ配着接続法の工程図である。

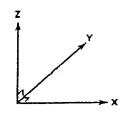
図 面 中、

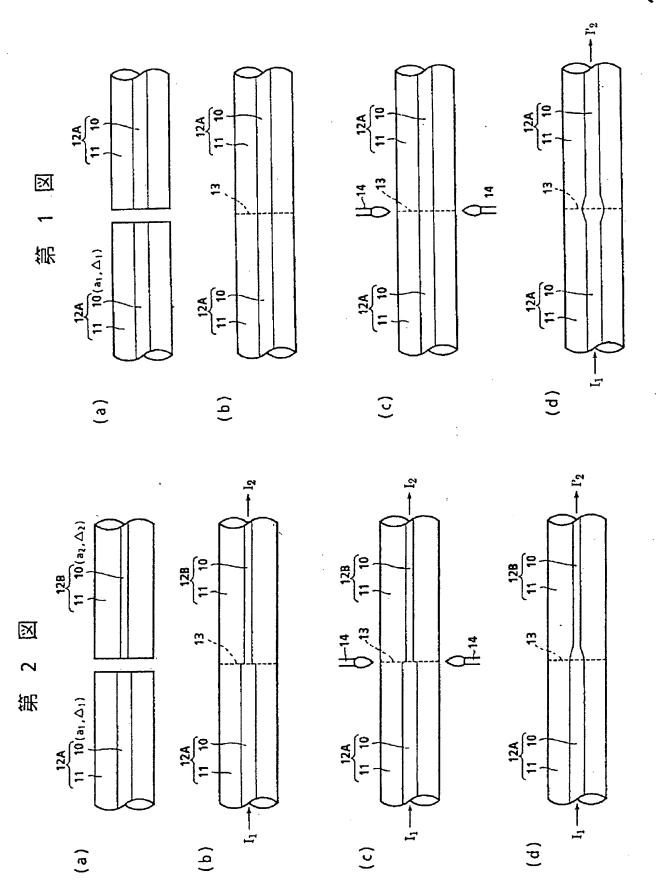
10はコア、

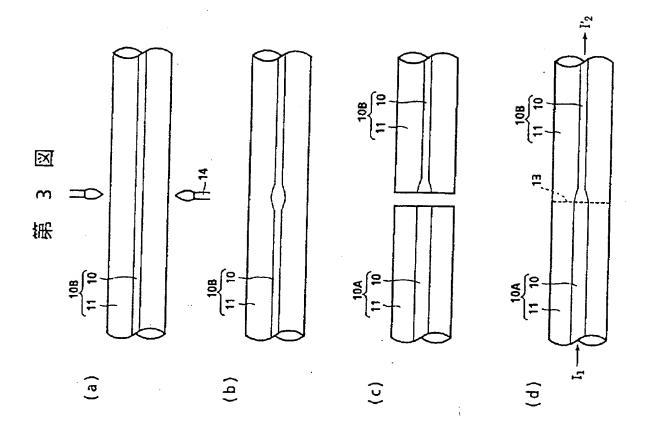
- 11はクラッド:
- 12,12A,12Bは光ファイパ、
- 13,24 过 融着接続部、
- 20,20'は光ファイバ抑え、
- 21,21'は光ファイバ心線、
- 22,2211心線押人、
- 23,23'は放電電橋、
- 2 5 は加熱手段である。



第 5 図

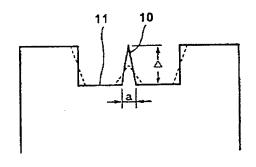






第 6 図

マイクロトーチ加熱による フッ素添加光ファイバの屈折率分布の変化



実線:加熱前のコアの屈折率分布 破線:加熱後のコアの屈折率分布

第 7 図 従来の光ファイバ融着接続法の工程図

